PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number:

09-155203

(43) Date of publication of application: 17.06.1997

(51)Int.Cl.

B01J 35/04 B01J 35/04 B01J 35/04

F01N 3/28 F01N 3/28

(21)Application number : 07-323260

(71)Applicant : NIPPON STEEL CORP

(22) Date of filing:

12.12.1995

(72)Inventor: OTA HITOSHI

KASUYA MASAYUKI

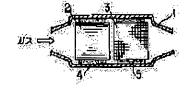
ABE YOICHI

(54) COMPOSITE CARRIER FOR PURIFYING EXHAUST GAS

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve the purification efficiency of an exhaust gas by arranging a metallic honeycomb body and a ceramic honeycomb body in tandem to make a use of each merit.

SOLUTION: The metallic honeycomb body 2 formed by laminating and winding a flat foil and a corrugated foil, which one composed of a heat resistant metallic foil, and the ceramic honeycomb body 3 are alternately put into one casing with making a non-expandable elastic sealing material 4 intervene on the outer periphery of the metallic honeycomb body 2 and an expandable elastic sealing material 5 on the outer periphery of the ceramic honeycomb body in series. At this time, the metallic honeycomb body 2 and the ceramic honeycomb body 3 can be arranged respectively at the upstream side and the downstream side in series or can be arranged alternately and as a result, the heating and heat insulation of the metallic carrier are efficiently executed. Further, the arrangement can be constituted so as to arrange the metallic honeycomb body 2 between the ceramic honeycomb bodies 3.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

30.06.2000

[Date of sending the examiner s decision of

rejection]

[Kind of final disposal of application other than

abandonment

the examiner's decision of rejection or

[Date of final disposal for application]

application converted registration]

28.12.2001

[Patent number]

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-155203

(43)公開日 平成9年(1997)6月17日

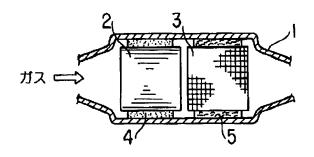
(51) Int.Cl. ⁸		識別記号	庁内整理番号	FΙ					技術表示箇所
B01J	35/04	3 2 1		В0	1 J	35/04		321A	
		ZAB						ZAB	
		301						301P	
F 0 1 N	3/28	3 0 1		F 0	1 N	3/28		301U	
								301J	
			審査請求	未請求	請求	項の数3	OL	(全 5 頁)	最終頁に続く
(21)出願番号		特顧平7-32326 0		(71)	出願人	000006	655		4
				İ		新日本	製鐵株	式会社	
(22)出顧日		平成7年(1995)12月12日				東京都	千代田	区大手町2丁	目6番3号
				(72)発明者					
						愛知県	東海市	東海町5-3	新日本製鐵株
								製鐵所内	in the contract of
				(72)	発明者				
						愛知県	東海市	東海町 5 – 3	新日本製鐵株
								製鐵所内	
				(72)	発明者	安部	洋一		
						千葉県	富津市	新富20-1	新日本製鐵株式
				ļ		会社技			
				(74)	代理人				1名)

(54) 【発明の名称】 排ガス浄化用複合担体

(57)【要約】

【課題】 本発明はメタルハニカム体とセラミックハニカム体をタンデムに配置することにより、夫々のハニカム体の長所を生かし、排ガスの浄化効率を向上させる複合担体を提供する。

【解決手段】 耐熱性金属箔よりなる平箔と波箔とを重ねて巻回し、渦巻き状に形成したメタルハニカム体と、セラミックハニカム体とを交互に、メタルハニカム体外周には非膨脹性弾性シール材を、セラミックハニカム体の外周には膨脹性弾性シール材をそれぞれ介在せしめて同一ケーシング内に直列装入してなることを特徴とする。この際、メタルハニカム体を上流側にし、セラミックハニカム体を下流側にして直列配置し、或いはさらにこれらの配置を交互に実施してもよく、これによりメタル担体の加熱と保温を効率よく行える。更に上記配列は、セラミックハニカム体の間にメタルハニカム体を配置する構成にしてもよい。



1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 耐熱性金属箔よりなる平箔と波箔とを重ねて巻回し、渦巻き状に形成したメタルハニカム体とセラミックハニカム体とを、メタルハニカム体外周には非膨脹性弾性シール材を、セラミックハニカム体の外周には膨脹性弾性シール材をそれぞれ介在せしめてケーシング内に直列装入してなることを特徴とする排ガス浄化用複合担体。

【請求項2】 メタルハニカム体を上流側にし、セラミックハニカム体を下流側にして直列配置したことを特徴 10とする請求項1記載の排ガス浄化用複合担体。

【請求項3】 セラミックハニカム体の間にメタルハニカム体を配置して直列したことを特徴とする請求項1記載の排ガス浄化用複合担体。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は自動車排ガスを浄化する触媒担持用複合担体に関し、特に、エンジン始動時、あるいは一時停止後の再起動時における初期の反応性の高い複合担体に係わるものである。

[0002]

【従来の技術】自動車の排ガスを浄化するためにその排気系に設置される触媒担体は、触媒を担持するハニカム体がセラミック製に代わってメタル製が次第に用いられるようになっている。

【0003】セラミックハニカム体は主としてコーデェライトで構成され、耐熱性が高く、かつ熱膨脹係数が低いが、機械的強度は高々40kgf/cm²であり、また衝撃に対して弱いため、排ガスを通すセルを形成するハニカム壁の厚さは、ほぼ 170μ mと厚くなり、従って保温 30性はすぐれているが、セル開口率も70%に過ぎないため排気に対する圧力損失も大きく、かつ、エンジン始動時などの熱エネルギーの低い排気ガスとの接触では触媒活性温度に達するのに時間がかかる。

【0004】一方、メタルハニカム体は、平らな箔と波加工した波箔を重ね合わせて巻回して形成され、この箔にはA1を含有するフェライト系ステンレス鋼であって箔の厚さはほぼ50µm以下のものが用いられる。すなわち、従来のセラミックハニカム体の壁厚に比べて1/3以下の厚さであるため、セル開口率も大きく従って圧損も小さくでき、かつ熱容量を小さくできるために急速加熱が可能であり、触媒の活性化には有利であるが、箔圧延や加工および接合が難しく、製造コストも安くならない。また熱膨脹係数も大きい。

【0005】この様に両者は一長一短があり、それぞれの長所を生かす使用が検討されている。例えば、一排気系に高温部、すなわちマニホールド直下にメタル担体を、アンダーフロー側にセラミック担体を用いた例もあるが、それぞれの担体についての効用は果すものの、組合わせによる特別の効果は見られない。

【0006】特開平4-341348号公報には、図3に示すように、メタルハニカム体11の外周にセラミック担体10を配置する担体が浄化性能向上の目的で提案されているが、それぞれの熱膨張特性に差があるため、熱膨張しないセラミック担体10に接している部分のメタルハニカム体11は座屈して、繰り返し使用する内に、ハニカム体10,11間に隙間ができ、振動でのがたつきや、衝撃でセラミックハニカム体10が割れるこ

とがある。また、ハニカム体間の隙間により浄化性能も

【0007】一方、特開平6-241037号公報には、図4に示すようにセラミックハニカム体10を内側にし、メタルハニカム体11をその外側に配置した二重構造のハニカム体12が、セラミックハニカム10を外部衝撃から保護する目的で提案されているが、セラミックハニカム体10よりメタルハニカム体11の熱膨脹係数が大きいため、繰返し使用の内にハニカム体間に隙間ができ、振動でのがたつきや、衝撃で割れが起こることもある。

20 [0008]

低下してくる。

【発明が解決しようとする課題】本発明は上記のような問題を解消しようとするものであって、メタルハニカム体とセラミックハニカム体を同一ケーシング内に直列に配置することにより、それぞれのハニカム体の長所を生かし、排ガスの浄化効率を向上させる複合担体を提供することを目的をする。

[0009]

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するために本発明は、以下の構成を要旨とする。すなわち、耐熱性金属箔よりなる平箔と波箔とを重ねて巻回し、渦巻き状に形成したメタルハニカム体と、セラミックハニカム体とを、メタルハニカム体外周には非膨脹性弾性シール材を、セラミックハニカム体の外周には膨脹性弾性シール材をそれぞれ介在せしめてケーシング内に直列装入してなることを特徴とする排ガス浄化用複合担体である。この際、メタルハニカム体を上流側にし、セラミックハニカム体を下流側にして直列配置し、或いはさらにこれらの配置を交互に実施してもよく、これによりメタル担体の加熱と保温を効率よく行える。さらに上記配列は、セラミックハニカム体の間にメタルハニカム体を配置する構成にしてもよい。

[0010]

【発明の実施の形態】以下本発明を図に示す実施例に基づいて詳細に説明する。図1は排ガス系に接続するケーシング1内にハニカム体を直列に配置した場合の断面説明図である。すなわち、図において2は平箔と波箔とを重ね合わせて渦巻状に形成したメタルハニカム体であり、排気ガスの入側、すなわち上流側に配置され、かつ、ケーシング1との間にはシール材4として非膨脹性50 弾性断熱材を充填して固定している。3はセラミックハ

ニカム体であり、その外周、すなわちケーシング1との 間にはシール材5として膨脹性弾性緩衝材を充填し、メ タルハニカム体2の下流側に配置固定される。

【0011】この様に、本発明においては上流側にシー ル材に被覆されたメタルハニカム体2を配置することに より、最初に排ガスと接触し、メタルハニカム体の熱容 量が小さいため、エンジン可動開始時の熱エネルギーの 小さい排ガス流と接触しても昇温が早く、従って温度降 下の少ないガス流がセラミックハニカム体に供給される ことになる。すなわち、従来のメタル担体のように、ハ 10 ル材はそれぞれに対応した膨脹、非膨脹弾性材を用いる ニカム体と金属製外筒とが直接接合されているため、外 気に晒されている外筒の放熱や抜熱にともなってハニカ ム体よりも抜熱され、ハニカム体の温度上昇が妨げられ るようなことはなく、触媒が自己反応する活性温度に達 する時間が短くてすむと共にセラミックハニカム体へ温 度降下の少ないガスが供給される。

【0012】一方、セラミックハニカム体はメタルハニ カム体に比べて加熱速度は遅いが、加熱されたメタルハ ニカム体からの輻射熱や、供給される温度降下の少ない ガス流により、セラミックハニカム体単体で用いられる ときより早く昇温する。

【0013】エンジン停止時などの冷却時には、セラミ ックハニカム体自体の温度降下が遅いため保温効果があ り、メタルハニカム体自体の冷却速度が早いとしても、 セラミックハニカム体の輻射熱で保温され、再始動する に際しての、メタルハニカム体の熱効率を向上させる役 割を果たしている。

【0014】この様な効果を奏するためにシール材4、 5は重要な役割を果たしており、本発明ではメタルハニ カム体に用いるシール材としては、ケーシングとの熱伝 30 導を遮断する断熱性を有すると共に、メタルハニカム体 が高温で熱膨張するためにその際に加圧(圧縮)力が作 用しないように非膨脹性の弾性材を用いるのがよく、こ れには例えばアルミナ繊維、セラミック繊維、ムライト 繊維等が挙げられる。

【0015】セラミックハニカム体のシールには、セラ ミックハニカム体自体は熱膨張性が小さいが、ケーシン グが熱膨張するためにこれに準じて熱膨張する材質が適 用される。

【0016】メタルハニカム体とセラミックハニカム体 40 の間隙は狭い方が良く、2~20m程度とするのが望ま しい。本発明において上流側をメタルハニカム体、下流 側をセラミックハニカム体配置とする組合わせは一対の みならず、二対以上設けてもよい。

【0017】図2は本発明の別な例を示すものであっ て、ハニカム体A、B、Aの3個を組合わせて並列配置 する。すなわち A はセラミックハニカム体、B はメタル ハニカム体でありセラミックハニカム体A、A間に挟ま れている。このような配置にすることにより、前記した ように、メタルハニカム体Bに初期(エンジン始動時)

加熱の昇温効果を持たせ、冷却ー昇温時における保温効 果をセラミックハニカム体A、Aに持たせるものであ り、特にメタルハニカム体Bは上下流両側から加熱され るためにメタルハニカム体の保温効果は大きく、触媒効

【0018】この配置はAをメタルハニカム体、Bをセ ラミックハニカム体としてもよく、また、各ハニカム体 の長さ(幅)を小さくして、これらを二対以上配置する こともできる。この際ケーシングとの間に充填するシー ことが必要である。

[0019]

率を向上させる。

【実施例】

[実施例] 図1に示すように、Fe-Cr-A1フェラ イト系ステンレスの厚み50μmの平箔と波箱を重ね巻 き回し、直径89mm、長さ80mm、セル密度400個/ in² のメタルハニカム体2を形成する。メタルハニカム 体の平箔と波箱は拡散接合で接合した。

【0020】一方、コージェライト製の壁厚170μm の400個/in の直径89mm、長さ80mmのセラミッ クハニカム体3を作成した。

【0021】メタルハニカム体2には厚み6mm、長さ6 Ommで 0. 2 g/cm² の嵩密度に圧縮成形されたアルミ ナ繊維の成形体4を巻き、セラミックハニカム体3に は、厚み6mm、長さ60mmの膨脹性成形体5を巻きつけ た。そして、各々のハニカム体2、3と成形体4、5を ステンレス製の板厚1.5mmからなる一つのケーシング 1内に、ガス入口側にメタルハニカム体2をセットし、 各ハニカム体2, 3間の間隙は10mとなるように装着 した。

【0022】得られた複合担体を(図5に示すように) 2000ccのガソリンエンジンの排気系に排気マニホー ルド10から90cmの位置に装着し、常温から入ガス温 T₀500℃に昇温し、5分間保持した後、常温まで昇 温し、5分間保持し、再び500℃まで昇温するパター ンを繰り返して、各ハニカム体の中心部の温度TI.T z を熱電対で測温した。結果を図7に示す。

【0023】 [比較例] 図6に示すように、実施例と同 様にFe-СィーA 1 フェライト系ステンレスの厚み5 0μmの平箔と波箱を重ね、巻き回し、直径89mm、長 さ80mm、セル密度400個/in のメタルハニカム体 2を形成し、ステンレス製の板厚1.5mmからなる内径 89mmのケーシング6に圧入し、平箔と波箱とを拡散接 合でハニカム体とケーシングをロウ付けで接合し、従来 型のメタル担体7を形成する。

【0024】一方、コージェライト製の壁厚170 µ m の400個/in'の直径89mm、長さ80mmのセラミッ クハニカム体3を作成した。セラミックハニカム体3に は、厚み6mm、長さ60mmの膨脹性成形体5を巻きつけ て、ステンレス製の板厚1.5mmからなるケーシング8

4)

に装着し、セラミック担体9を形成した。

【0025】得られたメタル担体7とセラミック担体9を実施例と同じく、2000ccのガソリンエンジンの排気系に排気マニホールド10から30cmの位置にメタル担体7を、90cmの位置にセラミック担体9を装着し、昇温降温を繰り返し、同様に各担体温度 T_3 , T_4 を測温した。結果を図8に示す。

【0026】本実施例では図7より降温時、メタルハニカムとセラミックハニカムがほぼ同様の降温挙動を示すことがわかる。メタルハニカムとセラミックハニカムの10相互作用により、降温速度勾配がゆるやかになる効果がある。

【0027】従って、次の昇温時には、担体に十分な余熱が比較例に比べて残っているため、特にメタル担体の昇温が早くなり、1サイクル運転後の2サイクル目昇温時において担体温度が触媒活性温度350℃に到達するまでの時間を早めることができる。本実施例は比較例に比べて約30%触媒不活性時間を短縮することができた。

[0028]

【発明の効果】以上説明した通り、本発明はメタルハニカム体とセラミックハニカム体を直列に配置することにより、それぞれのハニカム体の長所を生かし、排ガスの浄化効率を向上させる排ガス浄化用複合担体を得ること*

*ができた。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】本発明複合担体の断面説明図。
- 【図2】本発明複合担体の他の例を示す説明図。
- 【図3】従来の触媒担体の断面を示す説明図。
- 【図4】従来の2重構造のハニカム体を示す斜視図。
- 【図5】本発明複合担体の実施例を示す説明図。
- 【図6】比較例を示す説明図。
- 【図7】本発明実施例の温度測定結果を示す図。
- 【図8】比較例の温度測定結果を示す図。

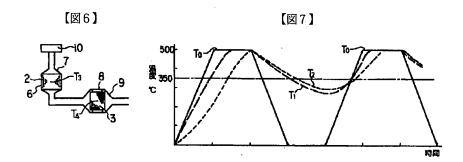
【符号の説明】

1 :ケーシング 2 :メタルハニカム体 3 : セラミックハニカム体 4 :シール材 5 :シール材 A. B :ハニカム体 6 :ケーシング 7 :メタル担体 : ケーシング :セラミック担体 10 :排気マニホールド

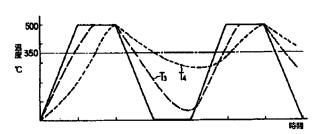
T₁ , T₂ , T₃ , T₄ : 入ガス温

 $\begin{bmatrix} \boxed{2} \\ \boxed{1} \end{bmatrix} \qquad \begin{bmatrix} \boxed{2} \\ \boxed{2} \end{bmatrix} \qquad \begin{bmatrix} \boxed{2} \\ \boxed{3} \end{bmatrix} \qquad \begin{bmatrix} \boxed{2} \\ \boxed{4} \end{bmatrix} \qquad \begin{bmatrix} \boxed{2} \\ \boxed{5} \end{bmatrix}$

20



【図8】



フロントページの続き

(51) Int.Cl.⁶ F O 1 N 3/28

識別記号 3 1 1

庁内整理番号

FΙ F O 1 N 3/28 3 1 1 M

技術表示箇所